◎ 公 開 特 許 公 報 (A) 平1-270948

⑤Int.Cl.⁴	識別記号	庁内整理番号	43公開	平成 1年(1989)10月	130日
B 01 J 37/02 B 01 D 53/36 B 01 J 23/40 27/18 35/04	1 0 1	A-8017-4G C-8516-4D A-8017-4G A-6750-4G A-8017-4G審査請求	未請求	請求項の数 1 (全 5	頁)

②特 願 昭63-100965

②出 願 昭63(1988) 4月22日

⑩発 明 者 八 木 邦 博

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マッダ株式会社内

⑪出 願 人 マッダ株式会社 広島県安芸郡府中町新地3番1号

倒代 理 人 弁理士 岡村 俊雄

明 細 書

1. 発明の名称

金属製担体触媒の製造方法

- 2. 特許請求の範囲
- (i) 平板と波板とからなる金属製担体を形成し、 上記金属製担体にアルミナウォッシュコート層 を形成し、

上記平板と波板間のコーナ部及び波板のコーナ部に形成されたアルミナウォッシュコート層の厚肉部のうち金属製担体側の余肉部分に貴金属触媒成分の含浸を抑制する充填物質を含浸させ、

その後アルミナウォッシュコート層に貴金属触 媒成分を含浸させることを特徴とする金属製担体 触媒の製造方法。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、金属製担体に形成したアルミナウォッシュコート層に貴金属触媒成分を含浸させた排気ガス浄化用金属製担体触媒の製造方法に関するものである。

(従来技術)

この種金属製担体触媒を製造する場合、通常金属製担体にアルミニウム皮膜を形成後、アルミナスラリーに上記担体を浸漬してアルミナスラリーを担体に付着させ、これを焼成してアルミナウォッシュコート層 3 A を形成したのち、これを貴金属触媒の水溶液中に浸漬して触媒成分を含浸させる。このような製造方法において、アルミナウォ

ッシュコート層 3 A を定着させる際には、予めアルミナスラリーの粘度をある程度高くしておくことにより、適度の量の触媒成分を含浸させるに必要な所定量のアルミナスラリーを一度に付着させる。

〔発明が解決しようとする課題〕

上記のようにはない。 大きにはない。 大きにはない。 大きにはない。 大きにはない。 大きにはない。 大きにはない。 ではれる。 ではれる。 ではない。 ではないが、 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではないが、 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではないが、 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではないが、 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではない。 ではないが、 ではない。 ではないない。 ではないない。 ではない。 ではないない。 ではないない。 ではないない。 ではないない。 ではないない。 ではないない。 ではない

(作用)

従って、その均一な厚さのアルミナウォッシュコート層を基準として触媒成分を含浸させれば、アルミナウォッシュコート層の全体にわたって触媒成分の分布を適正且つ均一にすることが出来る。 【発明の効果】

本発明に係る金属製担体触媒の製造方法によれば、以上説明したように、金属製担体のコーナ部に形成されたアルミナウォッシュコート層の余肉部分に充填物質を含浸させるという簡単な方法に

これに対して、アルミナウォッシュコート層 3 A の平面部分の触媒成分の分布密度を適正に設定すれば、アルミナウォッシュコート層 3 A の厚肉部では相対的に触媒成分の分布密度が低くなってしまうという問題がある。

本発明は、アルミナウォッシュコート層に含浸される触媒成分の分布を均一化し且つ適正量にして、触媒活性を向上することができる排気ガス浄化用金属製担体触媒の製造方法を提供することを目的とする。

(課題を解決するための手段)

本発明に係る金属製担体触媒の製造方法は、平板と波板とからなる金属製担体を形成し、上記金属製担体にアルミナウォッシュコート層を形成し、上記平板と波板間のコーナ部及び波板のコーナ部及で波板のコーナ層の厚肉のうち金属製担体側の余肉部分に貴金属触媒成分の含浸を抑制する充塡物質を含浸させるものである。

よって、アルミナウォッシュコート層の触媒成分 の分布を適正且つ均一にすることが出来る。

これにより、触媒成分のシンタリング(凝集粗大化)並びに触媒成分の不足が生じなくなり、触媒の浄化能力が向上する。

〔実施例〕

以下、本発明の実施例について図面を引用して 説明する。

最初に、本実施例の製造方法で製造される金属 製担体触媒について、第1図に基いて説明してお

図示のように、金属製担体は金属製波板1を2 枚の金属製平板2間に挟着状に配設し、波板1と 平板2との接触部を接合してなる。

上記金属製担体の波板1の表面及び波板1に臨む平板2の表面には、アルミナウォッシュコート 層が形成される。

そして、平板2と波板1との間のコーナ部及び 波板1のコーナ部に形成されたアルミナウォッシュコート層3の厚肉部のうち金属製担体側の余肉 部分3 aには、触媒成分の含浸を抑制する充塡物質としてのポリビニルアルコールが含浸されている。上記ポリビニルアルコールが含浸された余肉部分3 a以外の全体に亙って略均一な厚さのアルミナウォッシュコート層3には白金、ロジウム等の貴金属触媒成分が含浸させてある。

上記構造の金属製担体触媒10においては、上記余肉部分3aに充填物質が含浸されているため、触媒成分を吸収担持するアルミナウォッシュコート層3の実質的な部分は全体に亙って均一なる。その均一な厚さに適合するように触媒成分を含浸させることにより、実質的では、では、カートである。をは、カートでは、大力の分布が均一旦で、では、大力の分布が均一旦では、大力での、では、大力でのからででは、大力である。

以下、上記金属製担体触媒の製造方法の実施例について説明する。

第1工程において、金属製波板1を2枚の金属 製平板2の間に挟着し、波板1と平板2との当接

この工程では、ポリビニルアルコール50gに水200ccを加え混合撹拌してポリビニルアルコール溶液を作り、この溶液にアルミナコート層付金属製担体10を浸漬した後、水洗いしてからエアブローして余分なポリビニルアルコール溶液を除去し、200cc2時間乾燥した。

上記水洗いとエアプローと乾燥によって、アルミナコート層3の余肉部分3a以外の部分のポリピニルアルコールが大部分除去され、余肉部分3aにはポリピニルアルコールが含浸状態で残留する。

第4工程において、アルミナコート層 3 に金属 製触媒成分を含浸させた。

この工程では、塩化白金、塩化ロジウムを所定量溶解させた水溶液中に上記アルミナコート層付金属製担体を浸漬し、150℃で30分間乾燥後、500℃で2時間焼成し、アルミナコート層3の余肉部分3a以外の部分に貴金属触媒成分を担持させた。このとき、貴金属は、白金を1.33g/ℓ、ロジウムを0.27g/ℓとし、アルミナコート付着

部を接合して金属製担体を製作した。

第2工程において、上記金属製担体にアルミナウォッシュコート層を形成した。

この工程では、 r ー アルミナ 8 0 g、 C e O 2 2 0 g、 r ー マイト 1 0 0 g、 水 2 4 0 c c c G 硝酸1.6 c c を加えて混合撹拌することにより、一を加えて混合撹拌することにより、一を加きたスラリーを作る。このアルミナスラリーを作る。このアルミナスラリーを通過することにより、アルミナスラリーを施してエアプローを施してより、 r ルミナスラリーを機会に対してエアプローを施間を開発を表して、 1 5 0 で 3 0 分間 乾燥 に 収容 フッシュコート 層付金 原 変 で ない、アルミナウォッシュコート 層付金 原 製作した。

第3工程において、平板2と波板1との間のコーナ部及び波板1のコーナ部のアルミナコート層3の厚肉部のうちの担体側の余肉部3aに充填物質としての〔-CH₂C(OH)-)_n(ポリピニルアルコール)を含浸させた。

量は金属製担体に対して14wt%とした。 比較例

上記第3工程を除く同様の方法、つまり第1、第2、第4工程によって従来のものと同様の金属製担体触媒を製作した。このとき貴金属は、白金を1.35g/&、ロジウムを0.29g/&、アルミナコート付着量は金属製担体に対して14wt%とした。

ウォームアップ性能テスト:

上記実施例の製造方法で得られた触媒と比較例の製造方法で得られた触媒との性能を比較するため、第2図に示すようなテスト装置を用いの装ったででである。これででは、通しのである。これを触ば10を通過したガスを件としておき、触媒10を通過したガスを件としている。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへは、である。テストへとして、地媒10の大きさを24mℓとしたものである。テストへに、地域10の大きさを24mℓとしたものである。テストへには、地域10の大きさを24mℓとしたも14.7、地域10の大きさを24mℓとしたも14.7、地域10の大きさを24mℓとして、地域10の大きさを24mℓとしたも14.7、地域10の大きさを24mℓとして、地域10の大きさを24mℓとして、地域10の大きさを24mℓとして、地域10の大きさを24mℓとしては、100円には、100

た触媒のエージング条件として、900℃の空気 中で50時間加熱した後の触媒を用いた。

上記ウォームアップ性能テストにより第3図~ 第6図に示すような結果が得られた。このテスト 結果から判るように、本実施例に係る触媒は比較 例に係る従来の触媒に比較し、HC浄化率におい て著しく性能が向上し、またCO浄化率及びNO。 の浄化率においても性能が向上している。

上記のように本実施例に係る触媒の性能が向上した原因について考察してみるに、既述の如く実質的に有効なアルミナコート層 3 が全体的に均一の厚さになったことから、触媒成分の分布が全体的に均一化し、アルミナコート層 3 の平板状部分では触媒成分の分布過剰によるシンタリングが生じなくなったこと、或いはまたアルミナコート層 3 の厚肉部のうちの余肉部分 3 a に触媒成分の分布が不足でないため厚肉部の触媒成分の分布が不足です。

尚、上記余肉部分3aに含浸させる充填物質と

しては、上記ボリビニルアルコールに限られるものではなく、その他各種の合成樹脂材料やデンブン等も使用可能である。要は、その充塡物質をアルミナコート層 3 に含浸可能で且つ100~200 で程度の加熱温度で余肉部分3 a 以外のアルミナコート層 3 の部分に含浸したものを除去し得るような物質であればよい。

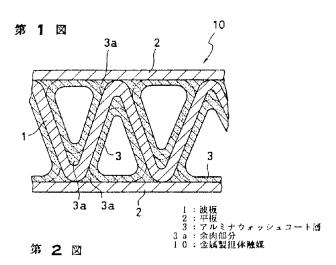
4. 図面の簡単な説明

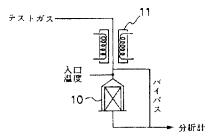
図面のうち第1図〜第6図は本発明の実施例に 係るもので、第1図は金属製担体触媒の拡大断面 図、第2図はウォームアップテスト装置の概略構 成図、第3図〜第6図は夫々ウォームアップテストの結果得られたHC浄化率、CO浄化率、NOェ 浄化率及び触媒入口温度を表わず線図、第7図は 従来の金属製担体触媒の拡大断面図である。

1・・波板、 2・・平板、 3・・アルミナウォッシュコート層、 3 a・・余肉部分、 10・・金属製担体触媒。

特許出願人 マツダ株式会社







第7図

